# ⑲ 日本国特許庁(JP)

⑩ 特許 出願公開

#### Ø 公 開 特 許 公 報 (A) 平2-63951

@Int. Cl. 3

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成2年(1990)3月5日

B 60 R 21/26 C 06 C 5/00 7626-3D 6516-4H 6516-4H

Z

審査請求 請求項の数 7 (全6頁)

60発明の名称

車両乗員抑制装置の膨脹装置並びにガス発生材料の点火装置

願 平1-113562

願 平1(1989)5月2日 忽出

優先権主張

1988年5月4日1日198日 (US) 190479

個発 明 者

<del>(</del>- ,

レイナー・レンゼン

アメリカ合衆国ミシガン州48003, アルモント, スクー

ル・ストリート 312

⑪出 顧 人 テイーアールダブリュ

ー・ベヒクル・セーフ

アメリカ合衆国オハイオ州44124, リンドハースト, リツ

チモンド・ロード 1900

テイ・システムズ・イ ンコーポレーテツド

個代 理 人

弁理士 湯浅 恭三

外4名

(発明の名称)

車両乗員抑制装置の膨脹装置並びに ガス発生材料の点火装置

- 2. 「特許請求の範囲)
  - 1. ガス発生材料の点火装置であって. 容温と.

容器内にあって発火に際してガス発生材料に点 火する発火可能材料とを含み、核発火可能材料は 所定温度に加熱された時に発火し、

该発火可能材料は該所定温度に加熱された時に 発火する自動発火材料と該自動発火材料の発火温 度よりも高い温度で発火するブースター材料との 均質混合物を含むことを特徴とするガス発生材料 の点火装置。

- 2. 前記混合物はプースター材料対自動発火材 料の重量比を1.25:1と30:1との間とする請求項1 記載の装置。
- 3. 前記プースクー材料はBKN0570-74重量%. TiH,とKC104の均質混合物26-30 重量%の均質混

合物を含む構求項2記載の装置。

- 4. 前記TiH2とKC104 との均質混合物はTiH227 -31 重量%、KCIO465-69重量%、バインダー2-6 **直段%から成る請求項3記載の装置。**
- 5. 前記BKNO3 材料は确実22-26 重量%, 硝酸 カリウム69-73 重量%。 バインダー2-6 重量%の 均質混合物から成る請求項3記載の装置。
- 6. 前記容器を金属とし、前記自動発火材料の 一部は容器に接触させ、該自動発火材料は容器を 通る熱伝達によって所定温度に加熱された時に発 火する請求項1記載の禁留。
- 7. 車両が所定率以上の減速度で減速した時に 膨脹可能の乗員抑制装置を膨脹させる装置であっ 7.

ガス発生材料を収容するハウジングを含み、該 ハウジングは約 650 °F( 340 °C)に加热された時 に劣化する機械的性質を有し.

650°F よりも若しく低い所定温度に加熱され たことに応答し且つ車両の所定率以上の率での減 連に応答してガス発生材料を発火させる手段を含

#### み、核手段が

がス発生材料に接してハウジングに支持された 容器と。

容器内に収容し発火した時にガス発生材料に点 火する発火可能材料と。

車両の所定率以上の減速に応答して発火可能材料を発火させる手段とを含み。

按発火可能材料はブースター材料と自動発火材料との均質混合物を含み、 接自動発火材料は所定 温度に加熱された時に発火してブースター材料に 点火しこれによってガス発生材料に点火することを特徴とする車関乗員抑制装置の膨脹装置。

## 3. (発明の詳細な説明)

#### 魔象上の利用分野

本発明はエアバッグを膨脹させる点火可能ガス 発生材料を有する膨脹可能の車両乗員抑制システムの膨脹装置,並びにガス発生材料に点火する点 火装置に関する。

#### 従来の技術

膨脹可能の車両乗員抑制システムにおけるガス

他の既知の車両乗員抑制システムのガス発生材料を点火する点火器は導電線に接続したブリッジワイヤを含む。導線は電源に作動接続するブリッジワイヤはステフニン酸鉛(トリニトロレゾルシン鉛)で被覆する。ステフニン酸鉛は自動発・対理である。この欠点はステフニン酸鉛の自動発・大温度が 464 \* F( 240 \* C)であり、上述の米国特許第4561675 号記載の無煙火薬の 350 \* F( 180 \* C)の自動発火温度よりも両く、更にステフニン酸鉛はブリッジワイヤに被優した場合に安全な取扱が困難である。

#### 発明の概要

本発明はガス発生材料を点火してガスを発生させて例えば膨脹可能の車両乗員抑制装置を膨脹させる点火器である。ガス発生材料は金属ハウジングの機械的性質はハウジングが約 650 °P(340°C)に加熱された時に劣化する。点火器は容器内の発火可能材料を含む。発火可能材料が燃烧すればガス発生材料に点火する。発火可能材料は発火可能のブースター材料と

発生材料点火用の点火器は既知である。この種点 火着は米国特許第4561675 号に記載される。この 特許の点火器とガス発生材料はアルミニウムハウ ジング内に支持され、アルミニウムは高温度に加 熟されれば機械的強度が劣化する。アルミニウム ハウジングが約 650°P( 340°C)の温度の時にガ ス発生材料が発火すれば、ハウジングは破裂レハ カジングの破片は四方に流散する。この問題を避 けるために、上述の特許では点火器に接した容器 内に収容した自動発火材料を使用する。自動発火 材料は無煙火薬であり、ほぼ 350°F( 180°C)で 発火する。自動点火材料はブースター材料に点火 してガス発生材料に点火し、又は自動発火材料が 直接ガス発生材料に点火する。温度 350°F では アルミニウムハウジングはガス発生材料によるガ ス発生に基く圧力に充分に耐える強度を有し、ハ ウジングが破裂飛散することはない。この特許の 構造の欠点は自勤発火材料が別個の容器内にある ため原価を増加しインフレータ組立に別の過程を 必要とする。

自動発火材料とを含み、自動発火材料の自動発火温度は 300-400 °F(150-205 °C)の間である。ブースター材料と自動発火材料の重量比は1.25:1-30:1の間とする。ブースター材料は好適な例で、BKNO3(硝酸研集カリウム) にTiB<sub>2</sub>(水素化チタニウム)とKC104(過塩素酸カリウム)を混合して成る。

#### 実施例

本発明を例示とした実施例並びに図面について 説明する。

本発明はガス発生材料を発火させる点火器である。特に本発明は膨張可能の車両乗員抑制システム用のガス発生材料を発火させる点火器である。 乗員抑制システムの構造は各種である。例えば、 第1図は車両乗員抑制システム10を示す。

車両乗員仰制システム10は階級可能のエアバッグ12を含む。車両が衝突した時にエアバッグ12は 第1図に実線で示す収縮状態から第1図に点線で 示す彫張状態に、インフレータ20からのガスによって膨張する。エアバッグ12が彫張状態にあれば

### 特開平2-63951(3)

車両乗員の動きを抑制し、乗員が衝突に際して車 両部品に微突するのを防ぐ。次にエアバック12は 急速に収縮し、乗員は車両外に出られる。エアバ ッグ12の収縮のために、エアバック12は多孔性材 料型としガスはエアバック外に流出する。

7

**1** 

エアバッグ12は軍両の各種部分に取付可能であるが、第1図に示す例は車両のダッシュボード22に取付ける。エアバッグ12は剛性の金属反応観24内に取付け、観をダッシュボード22に取付ける。インフレータ20は反応键24内に取付けインフレータ20からのガス流はエアバッグ12を乗員室内に膨張させる。インフレータ20は詳述せず、本発明の要件ではなく、出願人の米国特許顕915266号に記載される。

衝突が発生すれば損性スイッチ34が閉鎖する。 第2図に示すスイッチ34は車両の電源36に接続する。スイッチ34電源36は直列に導線38.40 によって接続されインフレータ20の一隅の点火器42に接続する。所定値の電流を点火器42に供給すれば点火器は発火する。

導入される。エアパッグ12はスイッチ34の閉の後 20-40ms で膨脹する。

各円簡形グレイン64は点火器42を収容する円筒形中央通路70を有する。通路70はグレイン64内をグレインの両端面72.74 間に延長する。通路70の長手方向中央軸線はグレイン64の展手方向中央軸線に一致する。グレイン64の燃焼速度を最大にするために、複数の円筒通路76がグレイン64の両端面72.74 間に延長する。通路76の軸線はグレイン64と中央通路70の軸線に平行である。

各グレイン66は比較的小さな直径の円荷形中央通路80を有し、通路80の長手方向中央軸線はグレイン64の長手方向中央軸線に一致する。通路80はグレイン66の両端面82.84 間に延長する。更に、各グレイン66は複数の円筒通路86をグレイン66の両端面82.84 間に延長させる。通路86の長手方向中央軸線に通路80グレイン66の長手方向中央軸線に平行とする。通路76.80.86の断面は円形とし、同じ直径であり、全長が均等である。通路の位置はグレイン66の均等な燃烧を促進する、好適な例で

点火器は各種の設計が可能である。例として、 点火器42は円筒形とし第3図に示すホルダ46の円 簡形部44によって支持する。ホルダ46はインフレータ20の端板48にねじ込む。ブリッジワイヤ52は 点火器42内としブリッジワイヤ混合薬56に铀線方 向に接する。混合薬56は好邁な例で5-40mgの過塩 素酸ジルコニウムカリウムとする。発火可能材料 54を点火器42内とし、ブリッジワイヤ混合薬56の 铀線方向に接する。所定値の電流をブリッジワイヤ52に供給すればブリッジワイヤ52は急速に加熱 されて混合薬56を発火させる。ブリッジワイヤ泥 合薬56の発火によって発生した熱は発火可能材料 54を発火させる。

発火可能材料54からの高温ガスと始はインフレータ20内に支持されたガス発生材料に点火する。 ガス発生材料は第3図に示す通り点火器42を囲む 複数の円筒形グレイン64と互いに近接し点火器42 から離間した同心の複数の円筒形グレイン66とを 含む。グレイン64,66 は急速に燃烧し、比較的大 量のガスを急速に発生し、ガスはエアバッグ12に

グレイン64.66 は米国特許第4696705 号記載のアジ化アルカリ金属化合物とする。

グレイン64,66 の各通路内で発生したガスは通路70,76,80,86 から流れてエアバック12を膨脹させる。この流れを生ずるために隣接グレインの軸線方向両端間のスペースはグレインの中央通路70,80から半径方向外方に延長してグレインの一つで、1000円間で連する。このスペースはグレインの軸線方向に適する。このスペースはグレインの軸線方向に関西に形成した軸線方向に突出する突出パッド90に接触して隣接グレイン間のスペースを呼間隔に保つ。

グレイン64.66 の燃焼によって発生したガスは第1.2 図に示すグレイン64.66 を囲む剛性円筒金属管104 の開口102 を経て半径方向に渡れる。ガスは次にフィルタ106 を通る。フィルタ106 は好適な例で複数の層のワイヤメッシュ、領ウール、ファイバーグラス製とする。フィルタ106 は高温

# 特開平2-63951(4)

材料の火花、粒子がエアバッグ12に入るのを防止 する。

ガスはインフレータハウジング114 の円筒側壁の開口112 を経て反応鍵24エアバッグ12に流入する。ハウジング114 は杆通な例でアルミニウム合金製としインフレータ20の食量を最小に保つ。ハウジング114 が比較的高温.650 F(340 °C)を受ければアルミニウム合金の強度等の機械的性質は劣化する。

点火器42は発火可能材料54の容器122 を含む。容器122 はホルダ46内に固着する。容器122 はほは円筒形であり、十字形を容器の嫡部124 に刻印し、嫡部124 に刻線を形成して容器嫡部を周知の通りに弱くする。容器122 は好遇な例でアルミニウム又は損等の金属製とし、熱は容器外に比較的急速に伝達される。発火可能材料54が発火すれば容器の嫡部124 は十字の刻込線に沿って破壊して関き始は容器外に出てガス発生材料のグレイン64.66 に点火する。

発火可能材料54はプースター材料132 と、温度

例えばニトロセルローズ火薬又は銃砲火薬も使用できる。好適な例でIMR 4895無煙火薬は 350°F (180°C)で発火する。

自動発火材料134 は発火可能材料54の混合物内全体にランダムに配置した多数の小型円筒グレインである。自動発火材料134 の一部のグレイン容器122 の内面152 に接触し又は近接する。容器内に伝播した時は、容器に接接する自動発火材料134 が加熱される。火は近接する自動発火材料134 が加熱される。火地である。車両火災等の場合にインフレータ20が比較的高い温度に現された時は、インフレータ20が比較的高い温度に現された時は、インフレータ20のウクス発生材料が発火する。図示の例では自動発火材料134 のグレインは混合物全体に分布させるが、容容外面付近に集中させることができる。

本発明を好道な実施例について説明したが、本 発明は個々の変型が可能であり、実施例並びに図 面は例示であって発明を限定するものではない。

(、 (図面の簡単な説明)

300-400°P(150-205°C)の間に加熱された時に発火する自動発火材料134であり、共に容器122内に収容する。発火可能材料54は肝透な例でブースター材料132と自動発火材料134の均質な混合物である。発火可能材料54内のブースター材料132と自動発火材料134の混合比は1.25:1-30:1の間とする。例えばブースター材料を250mg-1.5g自動発火材料134を50-200mg使用する。

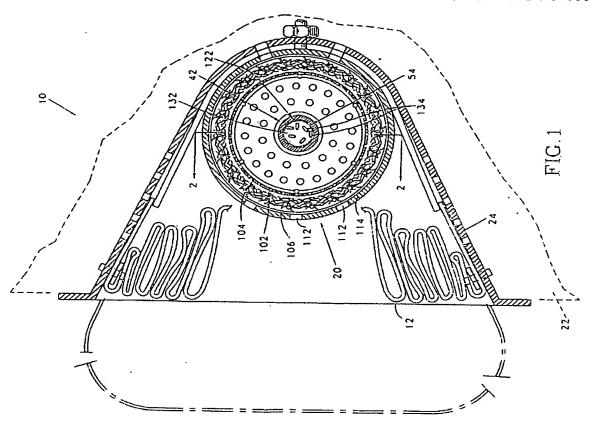
ブースター材料132 は纤適な例で18の均質混合物であり、BKNO3 (硝酸碳素カリウム)70-74 重量% Ti H<sub>2</sub>(水素化チタニウム) とKC104(通塩素酸カリウム) の均質混合物26-30%から成る。ブースター材料132 は約 700°F(370°C)に加熱された時に発火する。BKNO3 は硼素22-26 重量%硝酸カリウム69-73%ビトン等のパインダー2-6%の混合物から成る。Ti H<sub>2</sub>とKC104 の混合物はTi H 27-31%、KC1065-69%ビトン等のパインダー2-6%から成る。

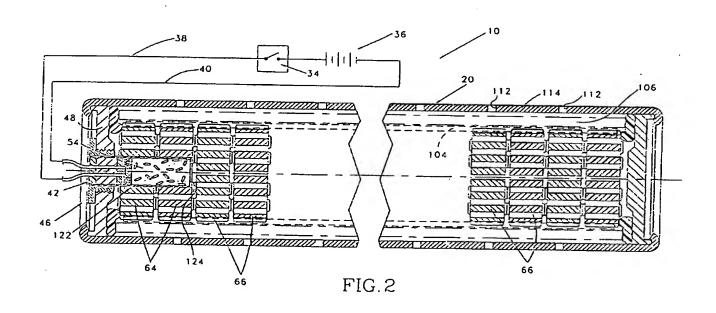
自動発火材料134 は好適な例で100mg の無煙火 服例えばIMR 火薬会社のIMR 4895とする。この無 煙火薬IMR 4895は好適であるが、他の無煙火薬、

第1図は本発明による部最可能の乗員抑制システムの断面図、第2図は第1図の2―2線に沿いインフレータの断面を示す図、第3図は第2図のインフレータの一部の拡大断面図である。
10.. 東西乗員抑制システム 12.. エアバッグ
20.. インフレータ 24.. 反応は
34.. 慣性スイッチ 42.. 点火器 46.. ホルダ
52.. ブリッジワイヤ 54.. 発火可能材料
64.66... グレイン 70.76.80.86... 通路
90.. 突出パッド 104... 金属管 106... フィルタ
114... インフレータハウジング 122... 容器
132... ブースクー材料 134... 自動発火材料

代理人 弁理士 渦 浅 恭 三 (外 4 名)

# 特開平2-63951 (5)





# 特開平2-63951 (6)

